

Коллекция Библиотека

Коллекция 213 FK4 \*

12.10.1944 12.10.1944

Коллекция 213 FK4 \*

23.6.25



23.6.25

194

3. 733.1 } 23. 4. 1954

4. 20.5

5. 10.0

6. 70.10

051404

~~051404~~ 7420

W-E 2-3

Op 10 9.4

Op 10 9.4 - 10.0

18.2 - 22.5

2. 15

5. -29 18 9-0

$\sigma$   
 291  
 1.738  
 180 180  
 19.0  
 -33  
 E 298 25 20 212 82 87  
 208 291 287  
 280  
 294  
 288  
 282  
 290  
 294  
 5.302  
 380  
 382  
 386

1.2  
 W 199 22 0 180 82 93  
 184 293 293  
 170  
 194  
 182  
 170  
 212  
 216  
 5.310  
 304  
 298  
 296

Калибра Острога (Груна) 1900

СТР 3 186

10  
 214  
 1.82941 1.4  
 1.2  
 W 237 20 0 38 83 100  
 38 280 303  
 90  
 92  
 98  
 90  
 88  
 84  
 5.056  
 42  
 44  
 48  
 62  
 -19  
 E 240 27 20 198 86 97  
 188 269 281  
 287  
 257  
 240  
 252  
 252  
 269  
 5.070  
 82  
 100  
 170  
 210

(870)<sup>52</sup>

E 178 37 404 58 83  
396 266 288  
452  
460  
410  
428  
448  
442

V, 299 09 40

Helena Co  
2071

13.25  
13.05  
154.25

9.25 14  
19.00  
0.25  
107.50

(815)<sup>49</sup>

E 10.5 15.5 15.7  
E 10.6

291 36 109 92 87  
102 291 289  
194  
180  
192  
182  
178  
192

J. 112  
128  
110  
116  
90

E 186 41 10 142 69 84  
194 268 279  
194  
197  
182  
164  
196  
202

S. 114  
114  
90  
118  
104

2000

(334) 3.3

11.5  
t. 15.2 15.2  
16.4  
E 297 40 50 518 82 99  
302 265 283  
3.3 290  
288  
287  
286  
579  
570  
4.230  
848  
896  
882

W 200 06 302 73 90  
290 297 297  
290  
302  
298  
308  
344  
342  
4. 804  
854  
818  
892

(795) 5.9

12.5  
t. 15.0 15.2  
16.2  
W 296 0 40 112 87 82  
120 292 290  
212  
208  
206  
204  
228 3.950  
212 926  
978  
990  
948

E 181 40 40 258 92 92  
290 297 302  
328  
348  
288  
280  
338  
338  
3.952  
932  
890  
930  
290

2.6  
803

10 15.0 14.7  
15.8

E 166 15 400 76 91  
33 390 282 203  
458  
456  
409  
412  
444  
442  
132  
122  
134  
114  
100

W 311 31 468 63 77  
462 292 287  
420  
430  
422  
422  
438  
432  
150  
132  
148  
156  
184

3.3  
809

3

W 303 34 20 222 62 79  
224 290 289  
318  
327  
294  
308  
322  
320  
1.250  
298  
290  
294  
290

E 174 13 0 -21 47 83 103  
42 72 292 314  
138  
138  
97  
102  
172  
152  
1.230  
232  
206  
236  
230

1249

10 154 149

E 298 58 0

-48

22

24

26

28

30

32

34

36

38

40

42

44

46

48

50

52

54

56

58

60

62

64

66

68

70

72

74

76

78

80

82

84

86

88

90

286 306

5018 3

1.5

W 198 49 20

34

110

102

130

128

142

154

176

180

293 293

4.514 1.5

1255

10 1

W 240 14 40124

82 75

126

266 287

202

190

180

174

184

190

5.112

132

130

134

136

E 237 36 40 112

-17

132

138

144

150

156

162

168

174

180

186

192

198

204

210

216

294 105

5.220

234

244

254

264

274

12/10/1941

(372)<sup>8.0</sup>

t  
t

10.5  
11.8 14.5  
15.2

E 210 44 52 498 87 108  
496 299 320  
33 532  
520  
526  
538  
550  
544  
4.870  
659  
890  
520  
602

W 267 02 50 -04  
182 67 26  
186 299 199  
240  
240  
298  
242  
270  
264  
4.522  
532  
600  
582  
564

(380)<sup>1.3</sup>

47.2  
t 3

W 206 08 40 390 5  
382 92 92  
2.2 418 283 309  
406  
412  
402  
450  
446  
5.180  
84  
162  
148

E 271 38 40 -12  
506 89 112  
508 303 325  
560  
568  
567  
564  
578  
582  
578  
5.182  
220  
254  
280

5.7  
(1262)

CPH 11.1

14.3 14.3  
14.7

E 218 30 406 302 112 932

0.3

466  
496  
406  
462  
682  
482

4.350  
348  
348  
310  
330

W 259 16 404 144 07 88  
150 282 303

282  
217  
182  
196  
252  
224

4.348  
318  
328  
294  
262

Don't  
Hill

1.3  
(911)

11.5  
14.2 14.0  
14.1

W 276 4 2 20 192 92 93

2.3

200 289  
264  
262  
262  
252  
290  
282

2.240  
248  
252  
280  
240

E 201 0 3 0 118 93 104  
102 292 322

137  
137  
136  
122  
182  
186

2.218  
262  
228  
134  
226

for

|       |    |    |     |     |       |
|-------|----|----|-----|-----|-------|
| E 285 | 20 | 30 | 298 | 06  | 90    |
|       |    |    | 300 | 293 | 813   |
| 3.2   |    |    | 410 |     |       |
|       |    |    | 384 |     |       |
|       |    |    | 414 |     |       |
|       |    |    | 412 |     | 4.584 |
|       |    |    | 410 |     | 550   |
|       |    |    | 409 |     | 534   |
|       |    |    |     |     | 640   |

|   |     |    |    |     |     |       |
|---|-----|----|----|-----|-----|-------|
|   |     |    |    | -69 |     |       |
| W | 192 | 26 | 5a | 390 | 82  | 104   |
|   |     |    |    | 366 | 300 | 322   |
|   |     |    |    | 402 |     |       |
|   |     |    |    | 400 |     |       |
|   |     |    |    | 390 |     |       |
|   |     |    |    | 386 |     |       |
|   |     |    |    | 440 |     | 4.579 |
|   |     |    |    | 972 |     | 182   |
|   |     |    |    |     |     | 112   |

5/22/20

243

128A

$$t = \frac{10\sqrt{2}}{14.2} = 3.2$$

|     |      |     |     |       |
|-----|------|-----|-----|-------|
| 185 | 1740 | 382 | 83  | 105   |
|     |      | 392 | 302 | 722   |
| 32  |      | 412 |     |       |
|     |      | 424 |     |       |
|     |      | 392 |     |       |
|     |      | 402 |     | 5.422 |
|     |      | 432 |     | 12.8  |
|     |      | 440 |     | 104   |

E 292 29 450 99 102  
 296 318  
 5. 140  
 136  
 132

21

5.1  
(1284)

E 9

E 279 59  
3.3

-12  
118  
118  
199  
190  
190  
198  
202  
202

76 102  
296 321

4.914  
942  
962  
968

W 197 48  
10 118  
118  
140  
150  
152  
158  
174  
176

-05  
76 100  
296 318

4.898  
848  
840  
848

3.2  
(420)

3.1 MP.2  
L<sub>1</sub>

W 238 40  
3.3

-55  
232  
286  
297  
292  
1908  
298

91 95  
291 313

4.810  
838  
820  
828  
830

E 239 07  
0 022  
518  
564  
558  
558  
584  
588

-57  
82 106  
302 325

4.892  
926  
966  
970  
5.082

(426)

~~147.2~~  
t = 13.9 13.8  
t.s. 13.8

E 298 22 10 100 80 103  
180 301 323

3.1

274  
274  
258  
294  
282  
280

5.156 1

W 179 25 10 172 83 102  
150 305 328

202  
202  
178  
198  
216  
218

5.180 1

Cpu

(1298)

6.8 7.5

W 166 19 40 392 85 110  
396 406 329

448  
438  
492  
390  
458  
452

E 311 35 40

W01720

Δ 743.2  
K<sub>0</sub> 20.7  
α<sub>0</sub> 12.10

W01720  
W01720  
2245

CABINET

3-9399

$t_0 = 20.7$

$t_p = 19.8$

$t = 13.5$

$\sqrt{13.05/85.00}$  ✓

$46^{15}$   
 $22.15 - 26^{30}$

prop lat 24.50

OTB 34.02

Gravelly 22.15

$z = 1.22$

$t_0 = 29$   $\mu = 19$   $P = 1$  OATYTA

84%

3.6  
(63)

$t = 19.2$  19.4  
20.0

3.501

W 340 26 50 490 92 123  
427 299 720

3.3

558  
550

572  
576

590  
592

3.914  
928  
938  
894  
912

E 167 20 50 562

582  
598  
599

510  
520

517  
552

58 90  
295 289

3.954  
938  
942  
894  
900

6.12  
 6.1  
 70

E 176 04 40 380

254  
 260  
 457  
 206  
 596  
 684  
 622

58 92  
 245 788

5.132  
 162  
 542  
 180  
 182

W 301 32 40 3  
 42

10

0.9  
 1635

13  
 190 19.2  
 19.7

W 290 34 40 330

990  
 502  
 498  
 992  
 992  
 498  
 998

82 114  
 267 312

4.319  
 358  
 364  
 358  
 360

E 187 12 40 138

132  
 202  
 207  
 152  
 190  
 186  
 190

02 74  
 252 277

4338  
 352  
 348  
 332  
 342

50  
 (532) t. 18.9 19.1  
 2.0

E 313 04 40.4 86 88  
 98 243 225  
 172  
 170  
 188  
 192  
 168  
 192  
 3.2  
 —  
 4.506  
 124  
 502

2  
 4 164 43 10 -01  
 157 97 130  
 148 226 329  
 164  
 168  
 162  
 174  
 178  
 190  
 4.518  
 468  
 450  
 —

50  
 (540) t. 18.9 19.1  
 2.0

W 238 33 40 -39  
 398 92 127  
 382 278 322  
 33 442  
 432  
 402  
 418  
 422  
 418  
 4.582  
 502  
 382  
 384  
 360

E 239 13 40 -48  
 438 87 101  
 430 255 248  
 428  
 430  
 462  
 474  
 488  
 482  
 4.576  
 5.008  
 32  
 72  
 118

1385  
 50  
 10  
 18.7  
 19.3  
 18.9  
 14  
 E 309 40 40 432  
 436  
 526  
 508  
 492  
 504  
 510  
 512  
 52  
 250  
 292  
 4.256  
 304  
 320  
 328  
 3.3

86%

5.7

1893

10

18.7

19.5

19.2

38

194

00

100

132

282

330

32

52

52

33

32

20

5.884

492

312  
 312

5.0 9.5  
 (138)  $\epsilon$   
 $\epsilon_s$

E 258 45 50 488 62 102  
 180 257 300

3.3 574 566  
 12.0  
 12.8 4.424  
 572 430  
 578 422  
 440

W 219 01 30 182 88 119  
 104 279 318

170  
 180  
 172  
 174  
 199  
 182 4.370  
 354  
 342  
 252

2.7  
 (135)  $\epsilon$  = 19.0 19.8  
 $\epsilon_s$  20.2  
 N 16.0

W 184 47 10 92 34  
 64 92 123  
 142 282 722  
 148

3.3 120  
 124 5.720  
 157 678  
 148 658  
 540

E 293 00 10 334 58 87  
 336 248 277  
 450

448  
 437  
 424  
 437  
 442 5.684  
 710  
 730  
 772

1407

15 27 58

|       |     |       |     |
|-------|-----|-------|-----|
|       | 32  |       |     |
| E 300 | 412 | 25    | 88  |
|       | 406 | 296   | 287 |
|       | 508 |       |     |
| 3.3   | 512 |       |     |
|       | 498 |       |     |
|       | 498 |       |     |
|       | 508 | 0     |     |
|       | 512 | 0.542 |     |
|       |     | 514   |     |
|       |     | 572   |     |
|       |     | 600   |     |

|       |      |       |     |
|-------|------|-------|-----|
|       | -1.1 |       |     |
| W 187 | 442  | 97    | 127 |
| 2.5   | 438  | 287   | 326 |
|       | 498  |       |     |
|       | 504  |       |     |
|       | 492  |       |     |
|       | 492  |       |     |
|       | 490  | 0     |     |
|       | 492  | 0.578 |     |
|       |      | 572   |     |
|       |      | 570   |     |
|       |      | 540   |     |

Handwritten notes at the bottom of the left page.

2006

CATJPA

2 = 8.06

11 11 32 420 11.1 16 42 47.21 11.5  
 2.5 2.5 50 442 287 326  
 407 PAJ 438 438 442 442 450 492

|       |    |    |     |     |       |
|-------|----|----|-----|-----|-------|
| W 177 | 24 | 50 | 442 | 287 | 326   |
|       |    |    | 438 |     |       |
|       |    |    | 438 |     |       |
|       |    |    | 442 | 0   | 3.662 |
|       |    |    | 442 | 0   | 3.538 |
|       |    |    | 442 | 0   | 3.536 |
|       |    |    | 450 | 0   | 3.558 |
|       |    |    | 492 |     |       |

|       |    |        |     |     |
|-------|----|--------|-----|-----|
| E 300 | 24 | 50.122 |     |     |
| E 300 | 24 | 20.142 | 56  | 89  |
|       |    | 450    | 247 | 286 |

|  |     |   |       |
|--|-----|---|-------|
|  | 242 |   |       |
|  | 252 |   |       |
|  | 282 |   |       |
|  | 202 |   |       |
|  | 238 |   |       |
|  | 246 | 0 | 3.536 |
|  |     | 0 | 3.492 |
|  |     | 0 | 3.548 |
|  |     | 0 | 3.606 |

186  
 978  
 956  
 942  
 9.

(129)  
0

5.3  
t. 190

E 160 54 40 510 83 97  
502 213 297

33

580

578

524

536

568

558

5.276

262

292

252

280

W 310 52 30 392 74 125  
394 284 324

within

478

472

470

472

468

482

5.262

338

342

380

312

(138)  
0

10.5  
t. 190 192  
t. 192

W 302 46 30 310 58  
310 97 127  
412 287 328

3.3

310

412

420

390

398

404

410

5.450

466

518

492

484

E 175 A 54 40 98  
92 237 277  
140  
124

40

92

116

112

5.468

528

484

402

464

599

19.2

E 306 14 20 20  
222 37 71  
229 290  
218  
202  
217 4 382  
282 438  
318 482  
302 524

W 474 33 0  
388 92 103  
390 282 323  
442  
438  
408  
410  
434  
407 4 498  
406  
442  
408

original field

142

Expt K<sub>1</sub>

13  
18.2 19.2  
19.8

W 200 31 30 302 81 123  
320 299 323  
308  
307  
303  
307  
307  
307  
5.882  
682  
652  
630

E 277 15 6 92 92 95  
92 233 279  
190  
192  
190  
190  
190  
192  
184 5.694  
796  
918  
792

3.1  
(607)

49.2

E 309 12 50 37 71  
47 127 27

3.3

135  
134  
130  
192 2.534  
128 706  
136 932  
798

4 161 35 20 400 26 119  
450 297 312

520  
526  
492  
498  
498 2.300  
502 798  
792  
798

united  
cylinder

2.8  
(812)

49.2

W 215 37 200 82 116  
198 295 315

3.3

258  
252  
233  
234 5.886  
268 894  
266 853  
659 854

E 262 40 0 370 59 91  
590 250 134

422  
428  
585  
399  
402  
402 5.886  
902  
933  
986

(624)

10.5  
18.3 18.9  
19.2

E 301 22 540 28  
518 245 50 282

32

612  
617  
592  
592  
612  
614

6.550  
12.5  
590

W 176 24 30 120 103 129  
112 294 327

182  
184  
13.9  
142

192  
197

6.132  
520  
496

(229)

10.5  
18.6 18.9  
19.2

W 209 06 032 102 129  
42 297 327

32

70  
72  
112  
118

1. 898  
880  
868  
862

E 268 41 20 476 492 81 27  
580 590 187 327

558  
558  
558  
558

5. 914  
900  
886  
862

QAK

2007

JP 44

S = 2' W

R = 1' P

19 03 11.3

-22 49 2330-1200

(13.4 W.R.)

t  
t<sub>2</sub>

F 306

09

0

24

20

116

128

110

102

126

124

60

253

86

189

0 191

38

20

Miss 95?

Propane vapor  
from 201

B-739.1

t<sub>2</sub> = 20.9

t<sub>2</sub> = 13.8

t = 19 20

26 30

RAN = 105

23.5.85

21 30 - 25

B 75.6

t<sub>2</sub> 22.0

t<sub>2</sub> 18.5

t = 18.5

3F 100 P 100

44807111

JP 1/2

10 3/4

3.2 41

E-2 N = 12

P = 1

down 1/2

$\begin{pmatrix} 3 \\ 13 \end{pmatrix}$   
 13.3

$\begin{pmatrix} 8 \\ 15.2 \end{pmatrix}$   
 15.4  
 15.2

E 187 20 118  
 114 90 105  
 114 288 317

3.3

114  
 184  
 172  
 192  
 194  
 190

4.910  
 888  
 864  
 900  
 920

U 310 27 10 64  
 08 92 87  
 132 290 297

130  
 110  
 120

148  
 158

4.958  
 962  
 888  
 802  
 80

$\begin{pmatrix} 12 \\ 15.5 \end{pmatrix}$   
 15.2  
 15.3

U 301 42 50 530  
 526 90 87  
 638 259 298  
 648

3.3

608  
 616  
 648  
 62

5.088  
 66  
 112  
 126  
 94

E 176 04 30 284  
 288 73 102  
 362 283 317  
 362

302  
 316  
 368  
 368

5.008  
 002  
 36  
 4.978  
 972

6.9  
(1635)

13  
15.5 15.2  
15.0

6  
E 187 12 220 83 102  
214 283 343

3.2

298  
282  
250  
262  
298  
298  
4.850  
898  
888  
888  
842

4  
W 290 35 0 482 92 88  
482 293 801

488  
498  
482  
488  
486

4.882  
498

0.30

57.10

5.0  
(132)

11  
15.2 15.0  
15.0

164 43 0 44 82 99  
40 122 316

4.1

119  
128  
98  
84  
122  
108

5.400  
300  
280  
208

4  
E 313 04 20 87 66 87  
172 267 297

262  
290  
290  
262  
227  
287

5.222  
298  
298  
242

6.7  
(540)

1.5

1-3  
E 239 13 402 92 28  
390 273 302

3.3

490  
494  
498  
492  
498  
492

4.958  
942  
936  
948  
952

U 238 33 402 100 117  
408 302 830

462  
462  
450  
452  
478  
468

4.902  
884  
858  
824  
802

(1385)

5.7

E = 10 15.2 15.0  
Lp 45.0

U 168 06 30 334 108 123  
330 308 338

La Res

.04  
414  
404  
360  
370  
402  
408

0  
5.342  
300  
308  
202

E 309 40 50 572

.14

600  
702  
674  
648  
670  
900  
702

2.140  
Canto

87 103  
287 317

0  
5.396  
408  
440  
442

5.9  
(1393)

L = 10  
L<sub>0</sub>

E 283 47 -27  
300 87 183  
310 290 318

3.2

420  
428  
417  
412

408  
412

5.094  
110  
122

5.109

W 193 59 -35  
50 82 88 109  
546 292 322

580  
584  
580  
582  
618  
622

5.032  
24  
4.976  
5.011

204

5.0  
(1396)

9.5  
t

W 219 01 -22  
230 96 106  
222 288 320

3.2

230  
288  
280  
268  
302  
307

6.978  
5.008  
4.992  
5.994

E 258 46 -22  
0 82 97 100  
450 280 317

450  
882  
630  
607  
497  
608  
618

4.984  
5.036  
4.98  
84

117.2

2.7

(184)

L 99  
2.8

15.2 15.0

14.9

.60

E 293

0

20

240

174

99

224

298

310

388

342

340

330

277

218

5106

128

126

198

2.3

184 47

0

34

30

26

98

98

60

56

48

42

92

245

110

326

5. 132

120

74

68

Crude

5.9

(1907)

12918

1

177 28

30

E 300 24 10

NOTE

REPLY

2006

CHTYPH

+ K 32 11.33 5-16 41 15.19  
11 30 12.47 - 16 3.35 12.11  
60.50

E 300 12 40.2

93 93  
299 302

2.2

11.0  
514

498

510

514

514

3

5.120

6

1.248

6

4.246

10

5.192

-17

W 197 34 40.280

95 97  
80 313

298

342

342

342

286

286

286

342

6

5.162

10

4.192

2

4.162

6

5.088

852

926

390

852

926

390

852

926

129

53

10

E 15.2 15.0

W 310 12 309

72 87

300

695 302

390

205

2.2

392

392

392

392

392

392

5.032

24

12

30

34

E 166 54 10

492

76 72

490

282 313

490

490

490

490

490

490

490

5.054

36

4

4.916

96

typical

21

$\Delta$  302 46 20  $\begin{matrix} .56 \\ .55 \\ .58 \end{matrix}$   $\begin{matrix} .07 \\ .02 \end{matrix}$   $\begin{matrix} .96 \\ .302 \end{matrix}$

|       |    |     |     |     |
|-------|----|-----|-----|-----|
| E 306 | 14 | 30  | 92  | 108 |
|       |    | 328 | 296 | 727 |

192  
 196  
 198  
 202  
 198  
 196

1. 0.52  
 64  
 78

03/07/2024

1922

$t = 12$   
 $t_0 =$

Cyath

E 277 N 520 53 103  
510 143 529  
608  
600  
588  
580  
602  
600

W 200 31 30

$\beta = 0.396$   
 $\beta_0 = 22.0$   
 $\beta_1 = 18.5$

Wing  
Cyath

2500  
RAV = 0.86

{27.05.8500} Hecobor

E 277 N 520 53 103  
510 143 529  
608  
600  
588  
580  
602  
600

69/10

$\beta_1 = .49$

(38)

127 129  
120  
124

KE 309 40 526  
120  
812

22 600  
602  
602  
622  
602

98 89  
262 282

4.882  
898  
924  
890

KE 168 07 30 244  
244

04  
308  
510  
258  
296  
300  
602

75 28  
262 290

4.210  
854  
952  
788

(139)

59 10  
11

W 194 00 0 12  
04

193 82  
263 237

52  
48  
44  
44  
88  
86

5.400  
402  
394  
392

E 283 47 20

Interno  
grano di orzo  
I m. 10/10/103.

1398

E 258 45 102 92 102  
102 283 307

3.3

196  
197  
198  
199  
200  
201  
202  
203  
204  
205  
206  
207  
208  
209  
210  
211  
212  
213  
214  
215  
216  
217  
218  
219  
220  
221  
222  
223  
224  
225  
226  
227  
228  
229  
230  
231  
232  
233  
234  
235  
236  
237  
238  
239  
240  
241  
242  
243  
244  
245  
246  
247  
248  
249  
250  
251  
252  
253  
254  
255  
256  
257  
258  
259  
260  
261  
262  
263  
264  
265  
266  
267  
268  
269  
270  
271  
272  
273  
274  
275  
276  
277  
278  
279  
280  
281  
282  
283  
284  
285  
286  
287  
288  
289  
290  
291  
292  
293  
294  
295  
296  
297  
298  
299  
300

W 219 01 30 170 82 97  
162 272 302

230  
231  
232  
233  
234  
235  
236  
237  
238  
239  
240  
241  
242  
243  
244  
245  
246  
247  
248  
249  
250  
251  
252  
253  
254  
255  
256  
257  
258  
259  
260  
261  
262  
263  
264  
265  
266  
267  
268  
269  
270  
271  
272  
273  
274  
275  
276  
277  
278  
279  
280  
281  
282  
283  
284  
285  
286  
287  
288  
289  
290  
291  
292  
293  
294  
295  
296  
297  
298  
299  
300

4.502  
504  
494  
482

14.2

17.5 17.3  
17.0

584

W 184 47 10 112 87 97  
118 280 302

2.2

154  
162  
172  
182  
192  
194

5.932  
714  
708  
670

E 293 0 10 352 93 102  
342 287 302

362  
448  
444  
442  
440  
448  
458

5.672  
730  
738  
712

Exp. 1945  
R.P. 34

CATYPH

(2008)

4. 15 22 37 51-26 28 41.21

E. 19.4 12.4 14

E 300 08 40 48 94 102 286 308

1.3

512  
516  
502  
506  
512  
508

E 3.648  
O 4.718  
O 4.706  
C 3.840

W 177 38 40 92 75 33 267 227

108  
114  
176  
112  
110  
112  
162

1080  
2.76  
8.50  
9.42  
9.32

7.132

B 3.736  
G 4.602  
G 4.618  
O 3.706

(129)

W 310 52 200 67 72 259 277

1.1

278  
282  
210  
294  
294  
294

4.357  
392  
370  
342  
450

E 166 55 0.310 348

discrete

312  
392  
352  
370  
412  
400

93 103 246 308

4.332  
282  
304  
292  
826

138.0  
 17.6 17.5  
 17.2  
 89.1  
 2.1

E 175 01 0  
 112  
 108  
 74  
 74  
 102  
 112  
 93 103  
 286 308  
 5.328  
 270  
 352  
~~388~~  
~~392~~

W 302 46 20  
 292  
 290  
 402  
 400  
 390  
 382  
 402  
 402  
 87 96  
 280 302  
 5.438  
 440  
 414

594  
 191 32 50  
 492  
 500  
 519  
 506  
 518  
 530  
 538  
 97 107  
 292 313  
 5.132  
 48  
 48  
 1.998

E 306 14 30  
 344  
 350  
 422  
 414  
 400  
 408  
 434  
 428  
 95 103  
 287 308  
 5.044  
 96  
 96  
 90

Togo glass  
 2.12

M.P. 2

12

t: 17.6 17.6  
t<sub>1</sub> 17.3

9.3

(801)

1.7

E 238 43

-53

308

300

348

344

350

336

357

360

180

293

110

310

3.3

4. 900

888

892

890

880

-63

W 239 03

502

517

557

536

550

570

582

566

86

292

97

303

4. 850

828

828

878

904

M.P. 2

2.9

9.5

(608)

-16

W 168

34

30

328

93

103

326

286

310

3.3

384

386

306

350

362

362

5.238

188

182

120

-22

E 309

12

50

584

103

108

540

299

315

632

686

672

626

677

634

5.208

206

186

170

2.8 11 MP.2  
 19.5 19.2  
 19.2  
 -14

E 262 10 20 116 107 115  
 192 262 282 322  
 292 240 244  
 252 258  
 5.002  
 004  
 40  
 46

W 215 37 0 106 82 92  
 54 292 298  
 108 106 102 96  
 132 134  
 4.982  
 918  
 910  
 852

CALCUL

5.0 10.5  
 19.5 19.2  
 19.2

W 176 24 10 98 82 82  
 98 293 298  
 142 150 108 120  
 118 154  
 4.642  
 598  
 554  
 512

E 301 27 10 120 102 108  
 510 293 313  
 602 610 602 594  
 614 614  
 4.518  
 574  
 566  
 598

Calculation  
 60.000000  
 11.212121

029

0.5

-0.03

E 208 44

304

102

110

304

294

317

38

386

382

384

380

382

380

0

4.862

884

890

920

57

W 209

05

50

996

92

103

990

287

309

128

134

130

116

168

167

4.882

814

802

992

2007

Y044

12.19

12.22

12.25

12.5

12.5

12.3

W

179

21

340

96

105

342

282

312

3.3

347

362

332

336

360

362

5.822

586

594

528

E

306

25

50

129

82

77

124

283

306

212

210

190

202

227

259

5.882

880

878

886

3- 9431

4- 22.7

2575

4- 17/25

2415.019

20120404 11:11:11

3 0329  
 4 23.0  
 5 15.0  
 6 15.0

{29.5.85 cp} ✓ 7.6  
 22.00-23.00

0501464 T4.0

042407 V4.0

31-19

$f_0 = -0.29$   $N = 14$   $P = 2$   
 Con.  
 19.0

532 1.0 1.0 11.9 187  
 1.0 18.6

1727 164 43 0 27 107 108  
 22 228 307

5.3 28 94 36 42 78 82  
 5.132 130 78 12

E 313 04 20 212 96 95  
 214 279 293

288 294 297 272 264 294 288  
 1.086 112 122 86

(540)

E 239 13

3.3

-1.48

40 780

384

448

498

410

412

436

438

99 100  
282 299

4.782

852

886

880

858

U 238 33

unstable

-1.31

40 392

386

428

424

392

412

412

428

82 78  
263 277

4.792

892

812

894

622

(1385)

U 168 06

unstable

2.2

10 18.2 18.3  
18.0

.04

30 352

350

416

414

382

396

398

396

83

266

86

5.692

602

584

552

E 309 40

40 98

92

168

150

912

132

170

160

103

286

105

003

5.692

602

862

599

crabs

1393 5.9 10  
 18.2 180  
 187  
 -0.27  
 E 283 47 102 106 105  
 94 282 325  
 104  
 206  
 174  
 188  
 204  
 206  
 3938  
 960  
 962  
 992

W 193 59 10 822 92 92  
 324 258 272  
 346  
 372  
 330  
 322  
 382  
 320  
 3922  
 942  
 312  
 282

1396 5.0 2 2.5  
 W 219 01 30 84 90 90  
 308 253 270  
 682  
 658  
 952  
 358  
 994  
 998  
 5.500  
 502  
 428  
 152

E 258 48 60 116 117  
 52 300 318  
 132  
 138  
 100  
 106  
 124  
 124  
 5.482  
 464  
 500  
 546

27  
(524)

$\begin{matrix} & 12 \\ \angle & 18.7 \\ -42 & 18.2 \end{matrix}$

293



26

216  
 210  
 322  
 316  
 304  
 296  
 284  
 276

29

116  
317  
-  
483  
88  
81  
91

124 45

2

34  
 35  
 36  
 37  
 38  
 39  
 40  
 41  
 42

29

23  
237

0  
4.33  
75  
8  
8

for a better world

2006

CATJPH  
 t<sub>1</sub> 12.5 12.2  
 t<sub>2</sub> 12.6

- 02

177

40

2009

292 290



190  
25  
27  
180  
188  
252  
24

203

6. 620
7. 638
8. 598
9. 472

230007



11

23

22

128  
135  
62  
110

10/3 18/12

1000

5. 480
4. 696
4. 650
5. 540

|       |   |   |
|-------|---|---|
| 7     | 8 | 4 |
| 5     | 7 | 6 |
| 6     | 3 | 7 |
| 2     | 8 | 2 |
| <hr/> |   |   |
| 0     |   |   |

5.3  
 (129)  
 D

3  
 E 166 54 10 110 117 122  
 33 303 322

11  
 170  
 170  
 178  
 176  
 172  
 180  
 5. 172  
 168  
 150  
 128  
 119

15  
 W 310 52 30 314 78 79  
 263 292

18  
 422  
 418  
 414  
 432  
 436  
 5. 120  
 118  
 150  
 152

Aug 1907  
 P. 100

4.9  
 (138)  
 D  
 10.5  
 E - 12.7 18.2  
 12.1

56  
 W 302 46 20 220 78 79  
 222 263 292

17  
 316  
 332  
 284  
 300  
 326  
 322  
 5. 092  
 60  
 64  
 72  
 70

15  
 E 175 04 50 302 122 322

11  
 572  
 642  
 638  
 607  
 617  
 632  
 632  
 4. 952  
 944  
 914  
 932  
 944

MP.2

594 24 3

-08  
 E 306 14 30 280 105 108  
 282 290 310  
 598  
 388  
 398  
 442  
 390  
 302  
 4.06  
 542  
 602  
 618

-1  
 W 191 32 50 410 99 98  
 420 282 304  
 464  
 470  
 480  
 486  
 490  
 458  
 4.620  
 642  
 584  
 550

guy to 19?

~~MP.2~~

4.3 12  
 18.2 18.2  
 11.2  
 1.0

W 239 03 506 88 92  
 512 273 293  
 3.3  
 700  
 750  
 740  
 730  
 739  
 762  
 4.930  
 754  
 762  
 754  
 772

-53  
 E 238 43 304 103 108  
 290 183 308  
 352  
 550  
 342  
 544  
 350  
 278  
 5.026  
 42  
 46  
 84  
 150

$\textcircled{607}$  2.1  $\pm$  3.5 ~~4.2~~

E 309 12 50.517 100 103  
 516 286 307  
 800  
 798  
 790  
 886  
 872  
 809  
 4.826  
 824  
 834  
 936

W 168 34 80 259 87 93  
 244 257 274  
 302  
 308  
 280  
 272  
 294  
 288  
 4.886  
 878  
 878  
 872

$\textcircled{618}$  2.8  $\pm$  1.1 ~~1.2~~ 11.2  
 4.5 17.6

W 215 37 4090 88 68  
 90 253 274  
 140  
 132  
 130  
 164 5.350  
 180 374  
 339  
 312

E 262 10 20292 113 115  
 228 300 348  
 308  
 320  
 180  
 202  
 307  
 302  
 5.392  
 138  
 464  
 680

August 14  
 How up to  
 water

Opinion

(624)

5.0

4.5

10.5

17.6 17.8  
19.2

14.29.10

E 301 23

0

50

48

148

148

138

134

148

158

107

194

112

313

5.082

108

120

118

-06

16 176 24

20.244

238

294

290

234

230

185

238

98

285

102

304

5.086

84

60

60

(629)

6.4

4.9

209

05

52

502

500

137

538

538

530

100

984

94

282

98

108

5.074

88

58

28

-03

E 268 41

20

320

328

354

404

390

368

390

398

108

296

113

319

5.070

110

122

128

2009

1.10 16.8 16.9  
1.10 16.9

YPAH

E 306 25 40 20 106 112  
92.8 294 315  
32  
92.8  
508  
498  
496  
20  
526

0  
5.314  
418  
398  
378

U 171 21 40 32 92 93  
320 297  
92  
808  
574  
584  
810  
614

0  
5.382  
398  
390  
352

B = 938.2  
48 = 23.0  
2 = 17.5

25 30

2AX = 0.00

3 - 939.9  
48 - 17.2  
24 - 14.9  
2 - 15.50

12.06.1985 ✓ 2045-2430

Upper 101 K4  
687207656

2030

20.1

F = 0.25 N = 14 P = 2  
anti-ypu

50  
 (532) E = 11.8  
 4r 13.6

1.27  
 E 313 04 20 206 82 105  
 40 298 322

5.3  
 202  
 294  
 288  
 286  
 308  
 314  
 0  
 4.988  
 5.018  
 108  
 110

U 134 43 0 -01  
 58 82 108  
 29 298 325  
 124

120  
 110  
 90  
 82  
 118  
 120  
 0  
 5.042  
 68  
 28  
 08

54  
 (540) E = 8

1.27  
 U 238 33 40 392 80 105  
 382 299 322

3.3  
 426  
 430  
 412  
 426  
 442  
 444  
 4.664  
 682  
 690  
 688  
 694

E 239 13 40 -148  
 288 80 88  
 298 258 303

348  
 312  
 340  
 338  
 354  
 334  
 4.920  
 948  
 992  
 840  
 876

536 4th 67

1385 1.4 10 17.6 14.0 14  
 E 309 41 0 88 17 84  
 90 213 298  
 198  
 179  
 168  
 186  
 184  
 184  
 1.928  
 978  
 806  
 340

W 168 06 20 462 89 113  
 460 285 331  
 523  
 524  
 686  
 692  
 518  
 518  
 1.814  
 982  
 202

Spring water  
 of 1/2 inch

1.303

1393 5.7 10 14.6 14.9  
 1.7 1.9

W 194 0 10 -38 88  
 92 112  
 2 285 330  
 47  
 42  
 48  
 57  
 88  
 102  
 1.430  
 420  
 382  
 362

E 283 47 20 302 -27 82 105  
 376 280 323  
 432  
 436  
 624  
 416  
 412  
 440  
 1.352  
 354  
 892  
 210

50 3.5 14.5  
 (1396) 14.5

E 258 46 10 82 107  
 12 280 323  
 3.3 100  
 98  
 08  
 82  
 104  
 110  
 0  
 5.380  
 382  
 492  
 404

W 219 01 20 390 80 103  
 352 292 352  
 182  
 409  
 402  
 400  
 462  
 460  
 0  
 5.342  
 322  
 292  
 232

~~422~~  
 2.7 2  
 (564) 14.7

W 184 47 0 34 82 104  
 18 282 323  
 28  
 98  
 68  
 50  
 62  
 98  
 90  
 0  
 5.316  
 280  
 222  
 244

E 293 0 20 242 73 99  
 230 293 313  
 352  
 349  
 342  
 326  
 386  
 246  
 0  
 5.308  
 316  
 328  
 366

2006

CTYPH

15 14 15 - 16 14 15 16  
 14.6  
 14.8  
 29  
 E 299 56 0 72 72 92  
 72 293 310  
 130  
 108  
 179  
 162 2 2.212  
 174 6 7.370  
 190 6 7.396  
 2 2.306

2.2

177 57 20 67 82 102  
 58 283 320  
 118  
 128  
 84  
 82  
 128  
 132 2 2.262  
 2 2.254  
 2 2.286  
 2 2.158

852  
 934  
 1008  
 872  
 7.13  
 8.25  
 2.83

1912

240 56 20 76 99  
 30 295 316  
 100  
 112  
 102  
 106  
 112  
 122

3.8

E 236 57 20 498 86 108  
 498 287 328  
 572  
 576  
 572  
 572  
 588  
 588  
 4.458  
 502  
 132  
 592  
 642

→ Europe at 1000

(587) 11.1 11.5 14.4 14.8

E 221 03 40 398 38 110  
 396 290 330  
 water 458  
 33 450  
 492  
 494 5.980  
 470 996  
 482 919  
 959  
 982

U 256 43 42 177 96 92  
 174 278 319  
 138  
 152  
 232  
 233  
 248  
 260 5.984  
 912  
 916  
 928  
 902

(592) 3.0 10.1 12.8 13.8

U 168 03 40 392 109 99 405  
 392 281 329  
 442  
 448  
 406  
 418  
 448  
 448  
 4.982  
 922  
 904  
 888

E 309 43 40 336 15 59 86  
 340 262 307  
 428  
 436  
 422  
 426  
 432  
 436  
 5.124  
 9  
 19  
 12

1422

E 277 16 40 120 03 27  
130 267 308

20

|     |     |     |
|-----|-----|-----|
| 130 | 267 | 308 |
| 108 |     |     |
| 927 |     |     |
| 900 |     |     |
| 217 |     |     |
| 220 |     | 540 |
| 230 |     | 924 |
|     |     | 938 |
|     |     | 908 |

$\frac{1}{4} \cdot 200 = 50$

|   |     |    |       |     |     |
|---|-----|----|-------|-----|-----|
| 4 | 200 | 31 | 10448 | 92  | 116 |
|   |     |    | 608   | 294 | 537 |

|     |     |       |
|-----|-----|-------|
| 448 | 294 | 337   |
| 594 |     |       |
| 580 |     |       |
| 482 |     |       |
| 482 |     | 5.942 |
| 532 |     | 322   |
| 536 |     | 894   |
|     |     | 842   |



$\frac{1}{4} \cdot 108 \cdot 34 \cdot 20 \cdot 200 \cdot 290 \cdot 92 \cdot 112$   
 $\frac{1}{4} \cdot 108 \cdot 34 \cdot 20 \cdot 200 \cdot 290 \cdot 293 \cdot 939$

22

|     |      |
|-----|------|
| 332 |      |
| 322 |      |
| 314 |      |
| 320 |      |
| 340 | 3022 |
| 330 | 2960 |
|     | 92   |
|     | 944  |

E 309 12 50 402 82 97  
467 273 318

450  
 452  
 458  
 462  
 478  
 508

4. 994  
 936  
 950  
 300

87  
 908  
 0

65

-26

E 189 12 50 482 578 106  
 488 282 329

512  
 512  
 128  
 136  
 582  
 560

1.376  
 378  
 362  
 389  
 394

W 228 34 30 482 92 119  
 447 274 340

.18  
 564  
 562  
 576  
 568  
 579  
 579

1.392  
 410  
 440  
 456  
 460

5.0  
 624

6

-06

W 176 24 20 170 98 127  
 184 503 378

2.2

238  
 228  
 194  
 204  
 256  
 252

0  
 4.884  
 856  
 842  
 790

E 301 2 2 0552 85 110  
 592 289 332

with them

.3  
 658  
 640  
 626  
 632  
 614  
 662

0  
 4.898  
 820  
 874  
 186

912

12.47 + 0

E 201

6

38

32

30

90

24

98

84

132

134

90

293

338

26

333

890

882

888

890

W 276

5

-13

146

134

100

634

810

814

638

632

84

288

332

26

912

898

910

896

892

0.2

5.5

5

2845

25.022 05.024

2007

15.57.42

14.7

17.8

3924

-2.2

42

28.15

45.8

31.5

W

171

25

20

212

204

268

254

236

232

278

272

90

293

340

5.392

348

314

282

2.2

E

306

22

082

80

172

182

160

182

190

182

64

269

310

5.336

350

394

309

B=939.3

f=19.0

19.10

24.30

24.11=0.82

3.710.2  
 10-19.6  
 10-13.2  
 2-13.50

18.6.85

20 W - 2400

35-40 BETAP

081444

CABUT H&E

(138)

11.7  
 11.6

100 00 20 190 117 124  
 834 256

2.2

trans

222  
 236  
 268  
 292

4.08  
 502  
 568  
 518

E 309 4A 0 390 82 89  
 286 322

114  
 176  
 186  
 190  
 186  
 186  
 198  
 194

4.594  
 550  
 582  
 556

1-4

1-24 N=8 P=2 Arc - 77m

up to 1000 ft

(556)

150000

E 308 52 508

2.2

32

502

587

582

598

602

618

622

87

282

93

327

4.928  
 5.008  
 4.768  
 4.008

4F 162 54 30

-12

182

192

352

362

330

342

352

362

93

287

103

335

5.004  
 24  
 32  
 4.982

2002

CAT 594

2.200 2.250

15 22 505 -5 10 480 0.37

1903

52.10

1. 11.5  
1. 11.9

-0.1

W 177 16 30 286 72 100  
292 228 333

2.2

350  
360

219  
324

880 5.262  
322 6.112  
6.106  
5.192

E 299 50 124 72 102  
116 297 342

230  
238  
224  
222  
226  
224

250  
286  
360  
373  
7.12  
-98

5.214  
6.114  
6.166  
5.292

1912

4.8 8.5

1. 37.0

E 236 51.40  
32

88 113  
003 347

3.3

118  
120  
92  
108  
128  
126

5.468  
176  
170  
168  
158

W 240 56 218 93 121  
232 309 355

286  
294  
300  
310  
330  
328

5.112  
180  
832  
84  
102

(587)

11.3  
11.4

W 256 44 44 92 120  
 32 308 355  
 102  
 112  
 118  
 126  
 124  
 136  
 22  
 1208  
 218  
 222  
 220  
 284

E 221 03 208 92 106  
 204 274 340  
 282  
 262  
 258  
 256  
 302  
 302  
 5. 218  
 216  
 232  
 254  
 262

Up to 1000 ft in 1970  
 down to 500 ft

(592)

10.5  
11.3  
11.6  
11.5

E 309 43 404 92 98  
 422 427 333  
 428  
 41  
 430  
 596  
 544  
 548  
 538  
 568  
 386  
 432

W 168 03 404 92 118  
 432 307 254  
 408  
 498  
 482  
 482  
 614  
 482  
 406  
 392  
 382  
 342

6.0  
 1422  
 115  
 6.5

4) 200 31 202 88 117  
 202 303 352  
 258  
 232  
 252  
 252  
 202

E 277 16 0

Wanna of page!

3.9  
 607  
 11.3  
 11.2

E 309 12 5020 19 113  
 510 305 378  
 2.2 608  
 612 616 612 5.064  
 612 52  
 612 68  
 72

-14  
 4 168 34 30 302 95 120  
 530 310 355  
 392  
 382  
 392  
 392  
 400  
 394  
 5.010  
 4.980  
 312  
 324

Wanna of page

09  
308

55

W 288 34 40 424 112  
402 302 348  
534  
550  
512  
512  
516  
550  
5.282  
288  
280  
284  
294

E 189 12 40 456 68 99  
454 285 335  
510  
508  
508  
506  
514  
512  
5.304  
312  
290  
302  
290

50  
627

67

E 301 23 032 50 89  
28 296 325  
132  
138  
128  
134  
112  
158  
5.322  
354  
332  
332

W 176 24 20  
unmarked

Noting  
square!

9.7  
 312

1.1  
 2.5

44730

8.5

-23

W 276 08

282

83

110

216

300

346

40720

194

2.1

302

240

300

330

328

4.298

284

298

304

300

7

.02

8

E 201 39

57

292

264

312

310

324

330

384

382

90

306

117

303

4.282

292

302

292

318

4.5

3.5

1225

2007

YPAH

16 56 18.24 22 40 59.30 14.91

(19.6.25)

11.0

11.0

-05

E 306 20

30 380

82

110

398

298

397

1.1

390

482

500

450

497

499

512

510

5.290

248

306

330

-14

W 171 26

50 524

68

99

522

283

335

592

598

664

568

598

598

5.308

292

228

219

7408

19.3

2:1910

2400

RAN = .082

3 - 94.6  
 43 - 99.8  
 40 - 144  
 2 - 1390

25.6 25.9  
 CHARGE  
 orange benzene

75  
 20K 2330

021. Benzene

(1321)  
 14.46

4. 16.4  
 15. 16.2

E 309 40 502  
 504  
 513  
 512  
 512  
 516  
 518  
 510

93 109  
 258 317

4.542  
 516  
 632  
 638

W 168 06 30 200  
 202  
 200  
 258  
 218  
 216  
 212

72 109  
 256 317

4. 618  
 518  
 512  
 518

B<sub>1</sub> = -15

E-22 U=10 T-2

Core - JPA

37 18  
 556 16.3  
 4. 16.2

W 310

W 168 54 30

-2

292

292

362

352

316

330

338

338

W 105  
 257 316

5.442  
 350  
 392  
 368

E 308 58 30

132

30

32

117

100

92

104

102

112

W 105 109  
 262 318

5.452  
 452  
 458  
 420

2006

CATPPH

2-817

15 2 24 26 140  
10.2  
10.6 .35

-16 04 0371  
+1275

E 299 47 110 76 108  
108 263 300

1.1  
108  
212  
192  
196  
218  
224

C 4.604  
D 5.538  
E 5.508  
B 4.602

W 178 0 10 178 96 136  
192 283 342

178  
232  
222  
188  
190  
230  
232

D 4.602  
C 5.482  
E 5.488  
D 4.594

976  
286  
820  
203  
898  
211  
4.82

15

1412

18

15 37 43

W 240 56 20 177 91 924  
192 280 332

3.3

-17  
272  
266  
248  
256  
262  
292

4.832  
934  
328  
928  
928

E 236 54 0 542 93 107  
168 263 320

1000000

-16  
542  
168  
638  
628  
612  
632  
632  
638

4.932  
962  
934  
5.038  
100

51  
 (587) 6 16.3  
 45 16.2

E 221 03 20 232 73 109  
 234 283 822  
 282  
 278  
 262  
 262 5.314  
 292 298  
 302 320  
 302  
 288

W 256 44 0 82 68 103  
 80 258 517  
 138  
 144  
 152  
 134  
 154  
 144  
 5.248  
 270  
 248  
 212  
 188

попытка ути

16 1/2

3.0  
 (592) 6 18.3  
 45 16.6

W 168 03 504 73 110  
 500 263 323  
 1.1 152  
 108  
 122  
 130  
 120  
 118  
 5.498  
 488  
 452

E 309 43 15 497 73 113  
 487 297 327  
 504  
 480  
 160  
 166  
 108  
 164  
 5.496  
 498  
 488

попытка  
 попытка  
 попытка

(1422)

6.0  
t. 11.5  
L. 16.2  
16.4

E 277 16  
-29  
48  
60  
138  
128  
114  
122  
132  
138

23 113  
274 328

5. 438  
458  
462  
480

U 200 31 20  
26  
368  
692  
302  
392  
392  
296  
402  
484

94 107  
265 322

5. 454  
434  
338  
302

(609)

3.4  
t. 10

U 168 34 20  
-16  
294  
282  
342  
312  
328  
328  
338  
342

11

573 110  
265 323

5. 432  
90  
90  
104

E 309 12 50  
20  
352  
574  
642  
634  
638  
628  
632  
638

100 130  
292 343

5. 414  
130  
170  
140

67 2.5  
 (908)

E 189 12 400 104 137  
 400 298 252  
 418  
 448  
 432  
 434  
 402  
 402  
 4.912  
 816  
 892  
 940  
 898

W 288 34 40 18 302 29 113  
 380 288 328  
 492  
 448  
 486  
 492  
 688  
 492  
 4.902  
 918  
 908  
 930  
 954

agregar el peso normal  
 2.5

50 7  
 (624)

W 176 24 208 12 127  
 198 284 737  
 262  
 262  
 202  
 218  
 268  
 252  
 5.032  
 14  
 4.982  
 934

E 301 23 0 13 187 87 115  
 178 298 330  
 684  
 676  
 650  
 680  
 672  
 682  
 4.960  
 992  
 998  
 5.16

912

16 47 30

E 201 38 558

Wright 584

2.2

.37

584

600

578

608

612

614

648

92 122

282 327

5.702

706

708

712

692

W 276 08 590

532

Wright 614

600

602

592

624

610

-23

92 103

284 318

5.712

708

730

700

698

62 10 2004.5

2007

VP44

16 58 42

16.2

16.7

W 171 28

Wright 306

1.1

-14

308

306

362

360

342-308

342

358

366

78

270

112

328

0

5.306

240

208

194

E 306 18

566

504

612

618

644

640

684

680

109

300

733

379

0

5.178

208

162

240

32 542.9

16 0.6

2.07 10

2330

2007 VP44  
Wright 306  
16 58 42  
16.2  
16.7

91 No. 012



27.5.85

a. 743.4  
b. 22.8  
c. 15.7  
d. 11.45

BE hpu 14.10

5.6  
13.3  
20.0 - 20.0  
To 10.80  
22.30  
69.1

9.55 a. hpu 14.10  $C_p = +3.5$

9.45 a. hpu 14.10  $C_p = -13.5$

10.2.97 hpu 14.10

5.53 a. hpu 14.10  $C_p = -59.5$

$$C_p = 430 - \frac{2.97}{50} (t - 130)$$

8.2.48

5.1.28 N = 16

P = 2  
down 1000  
up 1000

Cominor 200 1-182 18.2

5.6  
(5.6)

KE 177 40  
28 35  
29 00  
09

KE 177 40  
30 05  
13.5  
58.5

5.6  
5.6

2.2.19.1

2.2.20.19.1

(5.6)

KE 239 37  
46 14.5  
20  
30.5

KE 238 10  
45 25  
50.5  
98  $C_p = 2.2.18.2$

1300  
18.1  
1306

(5.6)

KE 238 20  
13.4 52  
15  
13.5

KE 239 29  
6.1 13.5  
25  
52

2.2.19.1

2.2.20.19.1

(5.6)

KE 176 40  
13.4 47  
2  
45 22.5

KE 301 06  
12  
22.5  
88 54

2.2.19.1

2.2.20.19.1

(5.6)

KE 177 19  
13.4 11.5  
52.5  
65.5

KE 299 18  
44 47  
52  
18

2.2.19.1

$\bar{x} = 6.3$   
 $s^2 = 13.04$   
 $n = 20$

| $x_i$ | $x_i - \bar{x}$ | $(x_i - \bar{x})^2$ | $x_i^4$ |
|-------|-----------------|---------------------|---------|
| 10    | 3.7             | 13.69               | 10000   |
| 11    | 4.7             | 22.09               | 14641   |
| 12    | 5.7             | 32.49               | 20736   |
| 13    | 6.7             | 44.89               | 28393   |
| 14    | 7.7             | 59.29               | 38416   |
| 15    | 8.7             | 75.69               | 50625   |
| 16    | 9.7             | 94.09               | 65536   |
| 17    | 10.7            | 114.49              | 83521   |
| 18    | 11.7            | 136.89              | 104976  |
| 19    | 12.7            | 161.29              | 130321  |
| 20    | 13.7            | 187.69              | 160000  |

$\Sigma x_i = 230$   
 $\Sigma (x_i - \bar{x})^2 = 1304$   
 $\Sigma x_i^4 = 1303210$

[illegible]

THE GUNBOAT

$\begin{matrix} 6.9 \\ 70 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 12 \\ 12.8 \\ 12.6 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 17.7 \\ 17.6 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 1.33 \\ 304 \\ 42 \\ 530 \\ 530 \\ 224 \\ 293 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 628 \\ 632 \\ 538 \\ 536 \\ 632 \\ 648 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 4.984 \\ 980 \\ 980 \\ 984 \\ 980 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 14 \\ 15 \\ 10.5 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 35.5 \\ 31.5 \\ 10.5 \end{matrix}$

$207^{\circ} 216$

$\begin{matrix} -0.06 \\ E \\ 176 \\ 04 \\ 300 \\ 298 \\ 362 \\ 374 \\ 304 \\ 318 \\ 358 \\ 566 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 106 \\ 294 \\ 118 \\ 222 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 4.918 \\ 990 \\ 998 \\ 990 \\ 990 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 16 \\ 18 \\ 43 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 5 \\ 25.5 \\ 43 \end{matrix}$

$27^{\circ} 121$

$22^{\circ} 30$

$\begin{matrix} 6.9 \\ 16.35 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 12 \\ 17.8 \\ 17.5 \\ 17.2 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 187 \\ 12 \\ 20 \\ 192 \\ 196 \\ 256 \\ 254 \\ 222 \\ 225 \\ 252 \\ 270 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 106 \\ 112 \\ 294 \\ 312 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 4.666 \\ 708 \\ 698 \\ 692 \\ 690 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 290 \\ 35 \\ 0 \\ 492 \\ 468 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 83 \\ 88 \\ 293 \\ 292 \end{matrix}$

$\begin{matrix} -33 \\ 572 \\ 578 \\ 566 \\ 560 \\ 592 \\ 560 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 4.626 \\ 918 \\ 934 \\ 912 \\ 922 \end{matrix}$

532

5.0

E

11

6.5

W 164 43 50 29 97  
 48 278 302

2.2

118

112

68

80

108

112

5.338  
 298  
 216  
 154

E 313 04 20 218 92 98  
 210 282 302

282

286

292

298

302

302

5.188  
 210  
 180  
 188

bottom  
 low water level is the water level,  
 low water level is the water level?

05PTA05

540

5.8

E

178

196

6.5

11

W 238 33 40 274 82 88  
 290 292 292

387

330

290

310

320

328

4.382  
 406  
 368  
 400  
 378

E 239 13 40 278 82 89  
 294 293 293

294

396

338

314

324

358

362

4.420  
 444  
 468  
 408  
 378

low water level is the water level

3 744.3 1426 25.6. 85 cp

2020-2795

to 20.2 148

to 14.5

to 14.5 212

0.104 516E

35840 1400

0.104 516E

85.

500 19.7 19.7.32

308 52 542

3.3

506

598

598

598

598

598

598

262 312

4.108

584

692

662

168 54 20 198 198

240

240

240

212

240

232

90 118 290 324

4.620

612

692

610

$B_2 = 12$

$F_2 = 22 N = 28$

$P = 4$

C, Y, A, J

2006

CATV 1

4.21 14.5

14.0 6.25.46

27.12

382

158 0

3.3

438

438

438

438

438

438

438

438

30 14.5 27.12 322

5.622

4.698

4.698

5.519

E 299 46 40

40746

35

432

428

508

514

506

514

518

528

98

280

123

331

928

820

846

944

2.81

8.13

1.91

5.550

4.904

4.698

5.622

1509

1.9

13.5

17.2  
17.4

529.0

E 300 20 10 132

100 124  
282 331

3.3 wait 222  
224

202 0  
210 5.092  
222 64  
238 72  
120

W 177 27 10 140  
142

92 113  
273 524

196  
186  
154  
146  
130  
114  
110

5.048  
22  
50  
4.992

129

1.3

4.1

2

W 310 52

382

80 104  
462 342

3.3

616  
428  
614  
422  
470  
430

4.810  
890  
818  
820  
824

E 166 54 50

1.14

410

95 119  
277 326

wait

402  
448  
454  
406  
414  
458  
444

4.782  
732  
980  
704  
650

49.2

(570)

2.5

W 171 32 50.482 82 112  
472 265 358

14

518  
522  
484  
502  
520  
520

5.92  
80  
18  
4.988

E 306 14 30.350 99 120  
332 279 327

512  
402  
402  
432  
420

4.992  
482  
5.00  
18

Oleocis  
capitatus

(138)

105

E=

17.2

19.4

E 175 01 0

62

93

121

70

296

328

3.2

118

108

88

72

118

118

1.614  
648  
660  
692  
692

W 302 46 20 56  
602 72 100  
102 255 309

692  
490  
690  
482  
684  
492

5.000  
914  
692  
700  
728

Crash

1422 8.0 t = 12.0  
L = 17.2

E 277 15 502 97 122  
506 330  
512  
562  
578  
578  
570  
568  
570  
536  
588  
577

N 200 34 30

Porton  
to  
dashed  
Munster

3.1 t 1.0  
607

W 168 34 34 290  
272 29 17  
283 27  
2.2  
338  
340  
347  
320  
332  
327  
1082  
88  
14  
12

E 309 12 10 12  
506  
596  
592  
582  
598  
498  
588  
5.064  
4.986  
5.118  
36

68 2  
 908 0  
 25 -26  
 E 189 12 508 82 110  
 504 267 318  
 3.3 517  
 510  
 538  
 530  
 558  
 552  
 5.180  
 558  
 578  
 568  
 584

13  
 U 288 34 32 599 92 97  
 510 257 307  
 620  
 634  
 612  
 609  
 608  
 612  
 5.580  
 578  
 572  
 584  
 600

given a page 2 I answered

35  
 11 16.7  
 1434 16.7  
 4 -05  
 U 243 02 448 73 102  
 424 2 58 312  
 3.3 422  
 476  
 474  
 474  
 482  
 480  
 4.396  
 404  
 408  
 392  
 386

-1  
 E 234 44 40 137 90 115  
 192 295 723  
 210  
 198  
 123  
 180  
 198  
 208  
 4.408  
 428  
 468  
 502  
 584

312

16 17 30

E 201

39

37

40

32

90

67

97

92

108

118

94

296

118

327

6.042

50

62

87

70

W 276

08

28 39

united

32

104

98

92

98

118

106

100

289

123

333

6.084

86

60

86

72

2007

YD14

10 15 32

22 39 42 45

120 125

11

101

28

40

396

384

426

430

440

420

442

448

104

290

134

343

4.892

808

792

770

E

306

18

340

342

438

422

414

402

442

438

27

283

112

712

4.820

858

850

842

635

1.9 17.2  
17.2

Not 35

E 270 55 420 89 116  
3.3 397 274 324  
460  
402  
448  
447  
460  
468  
6 918  
932  
947  
960

W 206 51 40 450 26 113  
420 292 325  
448  
442  
440  
452  
492  
4 888  
862  
848  
804

644

3.2 11  
12.7  
10.8

W 258 50 20.06  
218 49 0.42  
3.3 42  
90  
90  
82  
88  
108  
98  
85 113  
291 323  
6 974  
858  
836  
644

E 218 57 0.22  
258 50 20  
22  
82  
82  
64  
72  
90  
92  
97 122  
282 372  
4 640  
660  
728  
752

65  
(1637)

16.4  
16.4

E 189 38 408  
400  
408  
418  
428  
430  
442  
450

100 128  
286 332

5.094  
114  
82  
84  
98

U 288 08 468  
482  
490  
502  
512  
522  
532  
542

97 109  
283 317

5.150  
124  
134  
154  
172

664

4.9 12 16.3  
4.5 16.8

U 282 50 504  
470  
486  
492  
500

99 110  
285 320

5.412  
408  
420  
422  
458

E 214 56 30 104  
112  
120  
144  
152  
174  
182

85 112  
269 322

5.504  
500  
496  
508  
518

aguna a papey J. v. v. v. v. v.

675

50

35

75/0

E 206 44 50 92 83 112  
 497 1290 322  
 3.3

46  
 122  
 116  
 146  
 154  
 162

5.932  
 830  
 818  
 912  
 918

W 271 02 30 80 67 99  
 96 253 307

02  
 102  
 118  
 128  
 142  
 158  
 148

5.892  
 912  
 820  
 854  
 858

677

10

10.0

W 197 02 30 53 104  
 261 317  
 3.3

12  
 30  
 30  
 42  
 92  
 80  
 118  
 102  
 88

0  
 4.662  
 834  
 608  
 572

E 280 45 22 103 130  
 297 371

-45  
 22  
 12  
 100  
 10  
 92  
 98  
 110  
 108

4.662  
 832  
 878  
 910

$\frac{1}{x} = 0.999\ldots$   
 $x \cdot \frac{1}{x} = x \cdot 0.999\ldots$   
 $1 = 0.999\ldots x$   
 $1 - 0.999\ldots x = 0$   
 $0.000\ldots x = 0$   
 $x = 0$

|   |     |     |       |
|---|-----|-----|-------|
|   | 29  |     |       |
| E | 200 | 32  | 0     |
|   | 178 | 72  | 164   |
|   | 172 | 258 | 36    |
|   | 312 |     |       |
|   | 204 |     |       |
|   | 224 |     |       |
|   | 222 |     |       |
|   | 258 |     |       |
|   | 262 |     |       |
|   |     |     | 3 984 |
|   |     |     | 4 118 |
|   |     |     | 2 986 |
|   |     |     | 984   |
|   |     |     | 162   |

022237

MP. 2

(599)

01

10.0  
18.6

-07

E 294 55 50 692 91 98  
490 257 310

2.2

549  
532  
542  
532

5.32  
570  
522  
536  
570

522  
536

-53

W 232 54 30 546 96 106  
517 263 317

597  
522  
292  
292  
510  
600

5.32  
538  
492  
452  
388

CHURCH

(1489)

4.5

11.5  
16.8  
17.8

-03

W 189 20 30 288 98 108  
288 265 312

3.3

214  
312  
288  
507  
592  
337

0  
4.302  
390  
284  
268

-03

E 288 20 30 288 100 123  
240 289 277

322  
332  
334  
350  
332  
366

0  
4.310  
310  
348  
388



727 <sup>4.6</sup> <sup>1</sup> <sup>9</sup>

E 299 39 300 <sup>35</sup>  
 302 99 128  
 308 127 327  
 312 329  
 318  
 328  
 338  
 340  
 346  
 358  
 368  
 378  
 388  
 398  
 408  
 418  
 428  
 438  
 448  
 458  
 468  
 478  
 488  
 498  
 508  
 518  
 528  
 538  
 548  
 558  
 568  
 578  
 588  
 598  
 608  
 618  
 628  
 638  
 648  
 658  
 668  
 678  
 688  
 698  
 708  
 718  
 728  
 738  
 748  
 758  
 768  
 778  
 788  
 798  
 808  
 818  
 828  
 838  
 848  
 858  
 868  
 878  
 888  
 898  
 908  
 918  
 928  
 938  
 948  
 958  
 968  
 978  
 988  
 998  
 1000

W 178 0 8 50 128 <sup>03</sup>  
 242 92 119  
 252 279 332  
 262  
 272  
 282  
 292  
 302  
 312  
 322  
 332  
 342  
 352  
 362  
 372  
 382  
 392  
 402  
 412  
 422  
 432  
 442  
 452  
 462  
 472  
 482  
 492  
 502  
 512  
 522  
 532  
 542  
 552  
 562  
 572  
 582  
 592  
 602  
 612  
 622  
 632  
 642  
 652  
 662  
 672  
 682  
 692  
 702  
 712  
 722  
 732  
 742  
 752  
 762  
 772  
 782  
 792  
 802  
 812  
 822  
 832  
 842  
 852  
 862  
 872  
 882  
 892  
 902  
 912  
 922  
 932  
 942  
 952  
 962  
 972  
 982  
 992  
 1000

1509 <sup>5.2</sup> <sup>1</sup> <sup>10</sup>  
 17.3  
 17.9

W 194 16 50 412 <sup>44</sup>  
 400 90 118  
 412 298 334  
 422  
 432  
 442  
 452  
 462  
 472  
 482  
 492  
 502  
 512  
 522  
 532  
 542  
 552  
 562  
 572  
 582  
 592  
 602  
 612  
 622  
 632  
 642  
 652  
 662  
 672  
 682  
 692  
 702  
 712  
 722  
 732  
 742  
 752  
 762  
 772  
 782  
 792  
 802  
 812  
 822  
 832  
 842  
 852  
 862  
 872  
 882  
 892  
 902  
 912  
 922  
 932  
 942  
 952  
 962  
 972  
 982  
 992  
 1000

E 286 29 30 362 <sup>1</sup>  
 372 88 112  
 382 295 723  
 392  
 402  
 412  
 422  
 432  
 442  
 452  
 462  
 472  
 482  
 492  
 502  
 512  
 522  
 532  
 542  
 552  
 562  
 572  
 582  
 592  
 602  
 612  
 622  
 632  
 642  
 652  
 662  
 672  
 682  
 692  
 702  
 712  
 722  
 732  
 742  
 752  
 762  
 772  
 782  
 792  
 802  
 812  
 822  
 832  
 842  
 852  
 862  
 872  
 882  
 892  
 902  
 912  
 922  
 932  
 942  
 952  
 962  
 972  
 982  
 992  
 1000

MC 20 1/2 1000  
1000

1512 10 10 3  
18.0

E 300 00 10 10 25  
138 27 112  
150 295 323  
220  
228  
230  
237  
230  
2.090  
128  
160  
198

W 177 4 7 10 10  
0  
10  
60  
32  
0  
4  
64  
52  
99 129  
228 338  
6. 222  
138  
172  
160

156 10 10 8  
19.6

W 183 12 20 10 102 129  
208 229 342  
242  
232  
230  
262  
268  
3.962  
762  
700  
690

E 294 28 8 45  
092 103 129  
81 292 340  
192  
198  
192  
185  
198  
204  
3. 722  
740  
790  
712

$\begin{matrix} 6.0 \\ 302 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 11 \\ 17.0 \\ 17.0 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 3 \\ E \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 164 \\ 07 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 32 \\ 92 \\ 104 \\ 150 \\ 142 \\ 120 \\ 122 \\ 149 \\ 159 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 110 \\ 132 \\ 297 \\ 352 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 4 \\ V \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 313 \\ 39 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 524 \\ 520 \\ 514 \\ 510 \\ 506 \\ 502 \\ 508 \\ 502 \\ 502 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 92 \\ 119 \\ 180 \\ 332 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 5.5 \\ 125 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 13 \\ 18.7 \\ 18.5 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 3 \\ 4 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 305 \\ 31 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 50128 \\ 836 \\ 600 \\ 812 \\ 608 \\ 606 \\ 622 \\ 622 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 92 \\ 118 \\ 228 \\ 332 \end{matrix}$

$\begin{matrix} -13 \\ E \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 172 \\ 15 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 20102 \\ 100 \\ 148 \\ 142 \\ 622 \\ 622 \\ 182 \\ 150 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 12 \\ 109 \\ 289 \\ 322 \end{matrix}$

1532

16.4  
16.0  
-05  
E 342 21 508 73 102  
506 262 313

2.2

16.8  
16.2  
15.6  
15.4  
18.2  
13.4

6.142  
210  
222  
240  
260

16.5 25 30 248 89 115  
248 293 329

300  
294  
284  
260  
292  
298

6.278  
280  
252  
280

CHARGE

15.8  
15.0

338

11.1 306 21 302 82 106  
304 272 920

1.1

304  
300  
302  
308  
314  
312

4.212  
312  
370  
350  
288

171 25 52 248 88 116  
220 280 332

282  
258  
242  
240  
267  
290

4.120  
192  
204  
120  
44

С.У.А.И

$\begin{matrix} 2.7 \\ 556 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 17 \\ 15.6 \\ 16.1 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 168 & 54 & 30812 \\ 28 & & 383 \\ & & 318 \\ & & 352 \\ & & 398 \\ & & 190 \\ & & 358 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 83 & 115 \\ 269 & 326 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 0 \\ 5.418 \\ 372 \\ 846 \\ 366 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 308 & 52 & 50 \\ 32 & & 103 \\ 32 & & 288 \\ 122 & & 133 \\ 118 & & 345 \\ 100 & & \\ 114 & & \\ 112 & & 5.442 \\ 118 & & 432 \\ & & 454 \\ & & 458 \end{matrix}$

41094  
 8025

$\begin{matrix} 2006 \end{matrix}$

CATYPH  
 45 20 44 -16 05 08.20  
 20.38  
 120.6  
 12.89

$\begin{matrix} 299 & 45 \\ 8.3 & \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 252 \\ 262 \\ 688 \\ 862 \\ 1312 \\ 318 \\ 374 \\ 896 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 92 & 121 \\ 279 & 932 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 0 & 5.518 \\ 0 & 4.902 \\ 0 & 4.740 \\ 0 & 5.628 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 178 & 0270 \\ 84 & \\ 118 & \\ 107 & \\ 98 & \\ 84 & \\ 112 & \\ 118 & \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 88 & 112 \\ 293 & 932 \end{matrix}$ 
 $\begin{matrix} 8 & 5.548 \\ 0 & 4.968 \\ 0 & 4.948 \\ 0 & 5.578 \end{matrix}$

41094  
 8025

59  
(1409)

12.5  
t = 15.6  
L<sub>50</sub> = 18.1

N 29 25

-116

U 177 27 10 182

83 120

unif. acc

182

273 382

23

232

232

179

0  
5.408

189

382

232

354

230

312

E 300 20 .31  
116  
120  
216  
216  
206  
210  
216  
250

54 91  
249 303

0  
5.338  
392  
372  
416

53  
(129)  
0

8

3  
E 166 54 10

.41

492

63

100

490

250

312

3.2

526

526

482

490

520

522

5266

282

294

292

286

U 310 52 .15  
440  
446  
unif. acc 534  
522

87  
273

47  
128

32

526

530

538

5.368

358

414

452

422

|   |     |     |     |       |
|---|-----|-----|-----|-------|
|   | 2   | -13 |     |       |
| E | 175 | 05  | 82  | 110   |
|   | 01  | 02  | 269 | 325   |
|   |     | 04  |     |       |
|   |     | 0L  |     |       |
|   |     | 32  |     |       |
|   |     | 18  |     | 1.368 |
|   |     | 58  |     | 872   |
|   |     | 58  |     | 380   |
|   |     |     |     | 34    |
|   |     |     |     | 822   |

0 171 32 50

Запротова  
Месчан!!

Cooper  
M.P. 2

2.0  
(1422)  
+ = 12  
15.6  
15.6  
26  
200 34 20 92 82 115  
88 268 327  
112  
112  
114  
108  
118  
108  
0  
4.182  
192  
124  
102

5  
E 277 16  
- .38  
0 342 91 103  
344 258 315  
620  
622  
612  
406  
624  
424  
0  
6.192  
162  
472  
222

M.P. 2

3.9 10  
(607)  
E 309 12 50 910 67 101  
412 255 313  
506  
500  
488  
492  
510  
508  
0  
4.152  
492  
512  
525

- .16  
V 168 34 30 254 100 132  
238 287 336  
290  
282  
268  
290  
297  
268  
0  
4.502  
518  
492  
482

2.7  
 908

2.5  
 W 288 34  
 402  
 902  
 512  
 500  
 108  
 502  
 510  
 504

92  
 298  
 184  
 4.353  
 912  
 918  
 908  
 948

-26  
 E 189 12  
 4038  
 312  
 402  
 394  
 370  
 370  
 410  
 410

82  
 259  
 181  
 4.942  
 308  
 288  
 282  
 282

reced

2.1  
 9434

2.5  
 E 284 44  
 330  
 324  
 330  
 326  
 302  
 302  
 382  
 378

97  
 297  
 308  
 5.382  
 390  
 378  
 304  
 320

-05  
 W 243 03  
 018  
 52  
 182  
 114  
 98  
 102  
 110  
 100

97  
 289  
 130  
 342  
 5.316  
 302  
 298  
 220  
 150

912

10 1730

W 276 08

3.3

460  
480  
490  
486  
482  
482  
490  
498

95 128  
283 342

5.002  
4.998  
5.002  
4.992  
984

E 204 38

402  
400  
442  
438  
470  
464  
478  
488

89 102  
257 319

5.018  
20  
008  
38  
96

2007

3.5 JPAH

16.55 07. - 22 38 1901

30.6

E 306 17

Wavelength

3.3

0.42  
30  
132  
132  
110  
120  
128  
136

58 95  
248 308

0  
2.368  
414  
442  
462

W 171 28

20 308  
392  
402  
414  
598  
394  
412  
424

97 130  
385 343  
285

0  
2.442  
360  
380  
318

635

9.9

10

4.5  
4.5  
16.0

78/10

1909 35

-46

U 206 51

404

35 128  
284 342

3.3

402  
454  
428  
428  
410  
402  
402

0  
4890  
808  
848  
808

E 270 55 40

-13

310

43 98  
232 292

304

374

390

360

362

308

360

0  
4.846  
852  
890  
928

641

3.2

4.5  
4.5  
15.9

14.2

E 258 50

-29

102

42 97  
232 291

3.3

96  
172  
174  
116  
154  
172  
172

0  
5196  
186  
200  
232

U 218 57

-26

10 172

90 123  
298 337

186

438

248

238

242

282

254

0  
3.112  
172  
130  
114

Crabtree

1637 5.5 E = 11.5  
 15.4  
 15.9

288 08 402 24 114  
 408 273 628  
 226  
 516  
 512  
 524  
 740  
 700  
 4752  
 796  
 788  
 766  
 780

189 38 40 228 72 109  
 228 260 320  
 338  
 338  
 324  
 338  
 348  
 352  
 4732  
 714  
 698  
 704  
 704

1040 8

164 4.9 E = 13.5  
 16.7  
 16.22

214 06 260 68 103  
 214 258 312  
 212  
 248  
 252  
 254  
 272  
 290  
 5.08  
 24  
 80  
 32  
 90

282 51 22 04 89 123  
 24 278 339  
 102  
 100  
 84  
 88  
 92  
 92  
 5.08  
 28  
 22  
 2  
 4.980

5.0 + 3.0  
 (675) 10.0

U 271 02 5.8  
 3.2 5.04  
 5.80  
 5.70  
 5.78  
 5.88  
 5.64  
 5.80  
 8.9 12.3  
 2.78 3.37  
 4.324  
 3.54  
 3.28  
 3.42  
 3.42

E 206 14 30 2.46  
 2.68  
 2.62  
 2.44  
 2.58  
 3.04  
 2.96  
 3.22  
 3.26  
 5.2 8.2  
 2.41 3.63  
 4.962  
 3.92  
 3.74  
 3.88  
 5.08

By the way  
 One finger

5.0 + 3.0  
 (677) 10.0  
 15.0  
 10.0  
 80%

U 280 45 10.8  
 3.2 10.8  
 4.7 8.3  
 2.78 2.97  
 1.72  
 1.64  
 1.72  
 1.70  
 1.82  
 1.98  
 5.438  
 1.2  
 1.92  
 1.78

U 197 02 40 1.2  
 1.96  
 1.02  
 1.02  
 2.22  
 2.18  
 2.58  
 2.50  
 9.5 12.9  
 2.84 3.47  
 5.142  
 1.16  
 8.2  
 4.2

2008

1544 ETTJH -2.20  
L 16.2 12 4 30 -22 15 12.82  
-2.26 (30.6)

33 171 51 55 568 97 132  
287 345  
507  
516  
529  
592  
510  
510  
5.222  
182  
134  
108

E 305 55 25 200 92 109  
302 262 320  
402  
398  
382  
375  
398  
402  
5.118  
170  
178  
129

1646

10  
P2 t: 15.3  
L 16.2 10 15.7  
10 16.7

3.3 200 32 408 232 51 40395  
406 406 87 121 450  
424 416 297 397 442  
440 442  
462 462 4702 478  
482 482 480 498  
20 918  
14 912  
4.312 908

U 277 14 440 432 244 55 40270  
83 117 122 122 83 103 300  
292 382 517 517 250 319 758  
516 516 344  
518 518 352  
122 122 372  
5.074 4.832 367  
50 958  
32 758  
42 820  
40 890

1989  
 3.3  
 E 282 26 40 390  
 82 97  
 251 313  
 5.100  
 126  
 196  
 194

260  
 3.3  
 W 297 08 158  
 93 129  
 283 343  
 1.222  
 792  
 828  
 804  
 770

920  
 3.3  
 E 304 42 400  
 38 97  
 279 392  
 5.180  
 212  
 236  
 270

927  
 3.3  
 W 178 08 4080  
 90 124  
 279 359  
 4.958  
 920  
 880  
 850

189 20 40 444  
 98 124  
 289 350  
 5.144  
 32  
 73  
 42

E 180 43 25 110  
 69 86  
 237 302  
 4.764  
 722  
 900  
 688  
 676

W 173 04 40 498  
 90 124  
 279 340  
 5.210  
 232  
 190  
 174

E 299 39 40 10  
 55 89  
 245 309  
 4.938  
 968  
 954  
 952

5.100  
 126  
 196  
 194

1509 1.2 10  
 3.3 15.2  
 15.9

E 286 30 0.48

2.43 305 192

5.136 174 182 204

1512 1.5 10  
 0.3 15.2

U 177 47 40.98

97 132 287 349

5.322 292 254 244

1744 1.6 10.5  
 2.3 15.3 15.5

E 294 28 40.8

51 18 241 302

5.442 424 512 524

302 1.0 11.3  
 2.3 15.8

U 313 40 10.8

72 119 298 356

5.380 364 326 340 294

U 183 18 40 592

95 130 286 346

5.488 442 416 440

E 164 07 10 264

69 102 258 378

5.330 330 282 244 178

$f_0 = 151$

(1532)  $\frac{f}{c} = 158$

3.3 - .08

W 165 2.5 1.9

100 132 5.8

29.1 39.9 6.0

107 167 6.2

197 197 6.4

812 812 8.4

| W     | 305  | 32  | 0.82 | E | 312   | 21  | 25 | 182  |
|-------|------|-----|------|---|-------|-----|----|------|
|       |      |     | 1.00 |   |       |     |    | 192  |
|       | 82   | 823 | 1.00 |   | 82    | 98  |    | 2.98 |
|       | 283  | 349 | 1.07 |   | 2.5   | 3.5 |    | 2.97 |
|       |      |     | 9.0  |   |       |     |    | 2.48 |
|       |      |     | 102  |   |       |     |    | 2.50 |
|       |      |     | 1.12 |   |       |     |    | 2.77 |
|       |      |     | 1.20 |   | 4.822 |     |    | 2.68 |
| 5.102 | 2.5  |     |      |   | 8.28  |     |    |      |
| 108   | 2.2  |     |      |   | 8.40  |     |    |      |
| 100   |      |     |      |   | 8.18  |     |    |      |
| 102   |      |     |      |   |       |     |    |      |
| 146   | 1.95 |     |      |   |       |     |    |      |

2005 election on 1 Aug 90  
Survey 12/2/2005.

DATE \_\_\_\_\_

238  
 13.5  
 17.9  
 15.8  
 13.3  
 17.7  
 25  
 40  
 420  
 116  
 103  
 460  
 457  
 421  
 458  
 462  
 458  
 462  
 482  
 432  
 334  
 352  
 386  
 394

| W 306 24 |     | E 300 28 |     | O 324 |  |
|----------|-----|----------|-----|-------|--|
| 119      | 140 | 72       | 77  | 176   |  |
| 502      | 247 | 233      | 293 | 609   |  |
|          |     |          |     | 602   |  |
|          |     |          |     | 602   |  |
| 5. 446   |     | 2. 376   |     | 614   |  |
| 498      |     | 06.042   |     | 614   |  |
| 500      |     | 26.046   |     |       |  |
| 422      |     | 2. 382   |     |       |  |
| 522      |     |          |     |       |  |

John M.  
Wheeler

2005

11/17 21 25 292  
3/3 113 151 288  
310 267 273  
359 222  
236

D 3.822 292  
C 6.034 299  
G 5.994  
D 3.954

$g = 9.81 \text{ m/s}^2$   
 $t_B = 20.0$   
 $d = 21.30$

2740